STEAM REFORMING PROCESS OF HYDROCARBON

Patent Number:

JP61097105

Publication date:

1986-05-15

Inventor(s):

OSATO KATSUAKI

Applicant(s):

JGC CORP

Requested Patent:

JP61097105

Application Number: JP19840218073 19841017

Priority Number(s):

IPC Classification:

C01B3/38

EC Classification:

Equivalents:

JP2017600C, JP6057601B

Abstract

PURPOSE:To make Ni catalyst usable for a catalyst to be used in a middle temp. steam reformer in a two stage steam reforming process of hydrocarbons by installing an adiabatic steam reformer to the prestage of said middle temp, steam reformer.

CONSTITUTION:In a two-stage steam reforming process for producing hydrogen- rich gas by treating feed hydrocarbon such as LPG, naphtha, etc. in a middle temp, steam reformer and a high temp, steam reformer successively, an adiabatic low temp. steam reformer is installed additionally to the upstream side of the middle temp. steam reformer. Namely, the feed hydrocarbon introduced from a line 1 and the steam introduced from a line 2 and preheated (to ca. 550 deg.C) in a flue 4 of a heating furnace 3 are brought into the reforming reaction in the adiabatic low temp. steam reformer 5. Produced gas is then passed through an externally heated middle temp, steam reformer 6 heated by the flue 4 and an externally heated high temp. steam reformer 7 heated by the furnace 3. Thus, hydrogen-rich gas is produced.

Data supplied from the esp@cenet database - 12

⑩日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭61-97105

@Int,Cl,4

識別記号

庁内整理番号

母公開 昭和61年(1986)5月15日

C 01 B 3/38

7918-4G

審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

❷発明の名称 炭化水素の水蒸気改質法

②特 類 昭59-218073②出 類 昭59(1984)10月17日

砂発明者 大里

克 明

知多市八幡字田渕 1 - 712

创出 顧 人 日 揮 株 式 会 社

東京都千代田区大手町2丁目2番1号

の代理 人 弁理士月村 茂 外1名

明 紐 書

/ 発明の名称

炭化水素の水蒸気改質法

2. 特許請求の範囲

原料炭化水素とステームを、高温水蒸気改 質反応器が収められた加熱炉の値道ガス又は **該高温水蒸気改質反応器からの流出ガスで加** 熱される中温水蒸気改質反応器に供給し、第 1の改質条件下に第1の改質触媒と接触させ て水素及びメタンを主成分とする一次改質ガ スを生成させ、との一次改質ガスを前記の高 西水蒸気改質反応器に供給し、第2の改質条 件下に用2.の改質放媒と接触させて水果を主 成分とする二次改質ガスを生成させる炭化水 素の水蒸気改質法に於て、前配の中温水蒸気 改質反応器の上流質に断熱型低温水蒸気改質 反応器を設け、原料炭化水素とステームを当 放反応器に供給して低温で水蒸気改質した袋、 その生成ガスを前記の中観水蒸気改質反応器 に供給することを特徴とする炭化水素の水蒸

気改質法。

3. 発明の詳細な説明

本発明は LP G、ナフサなどの原料炭化水素から水素リッチガスを製造する水蒸気改質法に関するものであつて、さらに詳しくは中温水蒸気改質反応器と高温水蒸気改質反応器を組合わせて使用する 2 段式水蒸気改質法の改良に係る。

しかし、との2段式水蒸気改質法は、中温水

無気改質反応器での放鉄への炭素析出を抑制しなければならない関係で、通常のニッケル系放鉄を使用することができず、例えば、アルカリを添加した特殊なニッケル放鉄を用いる必要があるが、この放鉄はアルカリが飛散し下流の機器を損うという欠点がある。またこれを避けようとすると、ルテニクム系の高性能放鉄を必要とするという欠点がある。

本発明は上記した2 段式水蒸気改質法に於ける中型水蒸気改質反応器の上流側に、断熱型低型水蒸気改質反応器を設けることにより、中温水蒸気改質反応器でのニッケル放採の使用を可能ならしめると共に、高温水蒸気改質反応器用加熱炉の熱負荷をより一倍低減させることを目的とする。

町して本発明に係る炭化水素の水蒸気改変法は、原料炭化水素とステームを、高温水蒸気改質反応器が収められた加熱炉の通道ガス又は該高温水蒸気改質反応器から流出する後配の二次改質ガスで加熱される中温水蒸気改質反応器に

ライン1の原料炭化水素に混合することで、原料炭化水素を加熱するのが普通である。いずれにしても断熱型反応器 5 に供給される原料炭化水素とステームの混合物は、低温改質に必要を温度まで予熱される。予熱温度は高くても 550℃程度であることを可とする。余り高温度に予熱すると、原料炭化水素が熱分解してオレフィンや炭素が生成する心配があるからである。

低温改質用放採には、典型的にはニッケル系 放供が使用可能である。勿論ルテニウム系放採 でもさしつかえない。断熱型反応器 5 に供給さ れた原料炭化水果は低温改質されて CH。, H₂。 CO, CO₂,H₂O に転化し、これらの混合ガスは外 部加熱型の中温水蒸気改質反応器 6 に供給され る。

第1 図に示す態様では、中温水蒸気改質反応器 6 が加熱炉 3 の経道 4 を流れる温度 6 0 0 ~ 1000℃の低速ガスによつて加熱され、断熱型反応器 5 から供給された低温改質ガスは、第1 の改質条件下に第1 の改質触供と扱触すること

以下、添付図面にそつて本発明の水蒸気改質 法をおに詳しく説明する。まず第1図に於て、 原料炭化水素はライン1から、スチームはライン2からそれぞれ系内に供給される。この原料 炭化水素はスチームと混合し、これを加熱炉3 の煙道4で加熱して断熱型低温水蒸気改質反応 器5に供給することもできるが、一般的には図示の通り、スチームを個道4で加熱し、これを

によって、水素及びメタンを主成分とする一次 改質ガスに転化する。第1の改質条件としては、 温度450~650℃、圧力3~80kg/cmG、スチーム比(H₂O モル/C原子)1.5~3.0、GH 8 V 2000~6000 br -1 が一般に採用される。第1 の改質放鉄、すなわち中温改質用放鉄としては、 炭素析出を抑制する特殊な放鉄を使用しなけれ ばならなかったが、本発明では原料炎化水素が 既に低温改質されているため、通常のニッケル 系放鉄を使用するととができる。

中国水蒸気改質反応器 6 で得られた一次改質ガスは、次いで加熱炉 8 で加熱される高温水蒸気改質反応器 7 に供給され、第 2 の改質条件下に第 2 の改質放棄と接触して、 6 0 モル 5 以上の水素を含有する二次改質ガスに転化する。 第 2 の改質条件には温度 6 0 0 ~ 8 5 0 ℃、圧力 1 0 ~ 3 0 好/ cm² G、ステーム比(H₂ O モル/ C原子) 2 0 ~ 5.0、 GH 8 V 2 0 0 0 ~ 6 0 0 0 hr⁻¹が採用され、第 2 の改質放棄には第 1 の改質放棄と同様、ニッケル系放薬が使用可能である。

第2 图记示于超模は中温水蒸気改变反応器 6 の加熱を、加熱炉るの煙道4で行なり代わりに、 高温水蒸気改質反応器でから流出する二次改質 ガスで行なりものであり、との点以外は無1図 化示寸態様と実質的に異ならない。

本発明の水蒸気改質法は、上述したところか ら明らかな通り、原料炭化水素を断熱型反応器 内で低湿水蒸気改質した後、その低温改質ガス を中匯水蒸気改質反応器に供給するため、原料 る従来法とは対照的に、通常のニッケル系触媒 を中ಡ水蒸気改質用触媒として使用できるばかり でなく、中国水蒸気改質反応器でのスチーム比 を従来法より低下させても、放媒への炭素析出 の程度を低波させることができる。

進んで実施例を比較例と共に示して、本発明 方法の構成と効果をさらに具体的に説明する。 比 較 例

断熱型低温水蒸気改質反応器 5 の設置を省略 した以外は第1回と同一のフローに従つて、脱

また比較のため、脱硫LPG5800kg/hr に混合する過熱スチーム量を18000kg/br に減少させたところ、中温水蒸気改質反応器の 触媒に炭素が析出し、正常な運転ができなかつ **た。**

実 施 例

. 第1図に示すフローに従つて、脱硫した b P G 5800k/ hr と過熱スチーム 18000kg/hr との混合物を450℃にて断熱低温水蒸気改質 反応器 5 に供給した。

反応器 5 の改質条件を入口温度 4 5 0 ℃、出 口温度 4 6 1 で、圧力 1 7 kg/ cm¹ G とすると とにより、表2A欄に示す組成の低温改質ガス を得た。次にとの改質ガスをニッケル系触媒を 充填した中温水蒸気改質反応器6に供給し、圧 力 1 6 kg/ cm²G、出口温度 6 0 0 ℃の条件で 処理して表 2 B 概に示す組成の一次改質ガスを 得た。

是後にこの一次改質ガスを高温水蒸気改質反 応發 7 に供給し、圧力 1 5 kg/cm²G、出口質

硯 L P G 5800kg / hr と過熱スチーム 21624 4/ br の混合物を 450 ℃にてニッケル系触媒 を充填した中温水蒸気改質反応器 6 に供給し、 圧力 1 6 kg / cm³G 、出口温度 6 0 0 C の条件 で処理して表1のA欄に示す組成の一次改質ガ スを得た。

次にこの一次改質ガスを高温水蒸気改質反応 器 7 に供給し、圧力 1・5 kg/cm²G、出口温度 830℃の条件下に、ニッケル系触媒と接触さ せ、表1のB楓に示す組成の二次改質ガス 28740Nm²/hrを得た。なか、本例に於ける加 熱炉 3 の熱負荷は 1 3.6 × 1 0 Kcal/hr であつ

賽 1 B CH 3 1.1 vol 6 4.3 vol 6 H, 4 6.5 6 8.8 CO 3.0 1 5.4 CO.

1 1.5

1 9.4

度880℃の条件下にニッケル系放供と接触さ せ、後2のC欄に示す組成の二次改質ガス 27114 Nm3/hr を得た。なか本例にかける加 熱炉 8 の熱負荷は 1 2.9 X 1 0 K cal / br であつ

-		
A	В	С
5 9.3 0 vol %	3 5.3 0 vol \$	5.9 5 vol \$
2 0.5 6	4 2.5 2	6 6.9 5
0.8 9	3.0 9	1 6.6(3
1 9.7 4	1 9.0 9	1 0.4 6
	A 5 9.3 0 vol 5 2 0.5 6 0.3 9	A B 5 9.3 0 vol \$ 3 5.3 0 vol \$ 2 0.5 6 4 2.5 2 0.8 9 3.0 9

即ち、同量のLPGを処理するのに、本発明 によれば炭素折出なしにステーム使用量を少た くでき、しかも熱負荷が削減できたことがわか

ム 図面の簡単な説明

第1四及び第2回は本発明の水蒸気改質法を 実施する場合のフローシート である。

1 : 原料炭化水泵導入ライン 2:スチーム導入ライン

特開昭61- 97105 (4)

3;加熱炉

A : # 25

5;断急型低温水蒸気改变反応器

6;外部加熱型中區水蒸気改質反応器

7:高温水蒸気改質反応器

· 特許出願人

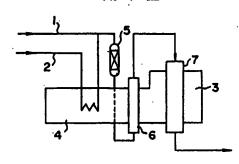
日程发式会外

代理人 弁理士

月村



第 | 図



第2図

